

£ 580845651

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2000-015012

(43)Date of publication of application: 18.01.2000

(51)Int.CI.

B01D 29/25 B01D 29/62 B01D 33/06 B01D 33/58 B01D 33/80 B01D 24/38 B01D 33/70 B01D 35/06 B01D 65/08

(21)Application number: 10-191745

(71)Applicant: JAPAN SCIENCE & TECHNOLOGY CORP

MORI YUZO J TEC:KK

(22)Date of filing:

07.07.1998

(72)Inventor: MORI YUZO

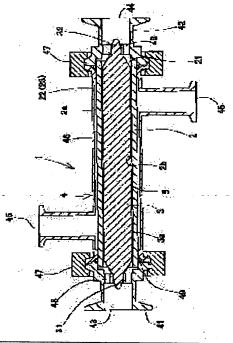
TSUMURA HISAFUMI

(54) METHOD AND DEVICE FOR FILTRATION WITH HIGH EFFICIENCY BY HIGH SHEARING FLOW

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a method and a device for filtration in which high- concentration slurry liquid is filtrated at high purity while maintaining high filtration efficiency by avoiding clogging of the minute flow paths of a filter.

SOLUTION: A filter 2 is provided in the inside of the device which has a feed hole 43 of liquid to be treated, a discharge hole 44 and an outflow hole 45 of filtrate. A clearance 5, through which liquid to be treated is circulated and supplied or flowed and supplied along the wall surface on one side of the filter 2 through the feed hole 43 and the discharge hole 44, is formed into a minute and uniform interval in the nearly whole area of the wall surface on one side. Thereby, the high shearing flow of liquid to be treated is formed in the inside of the clearance 5. While preventing the openings of many minute flow paths reaching the wall surface on the other side of the filter 2 from the wall surface on one side thereof from being clogged by fine particles contained in liquid to be treated, filtrate permeated through the filter 2 via the minute flow path is discharged from the outflow port 45.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

04.12.2002

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

BLANK PAGE

[Date of requesting appeal aga examiner's decision of rejection] [Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

BLANK PAGE

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-15012 (P2000-15012A)

(43)公開日 平成12年1月18日(2000.1.18)

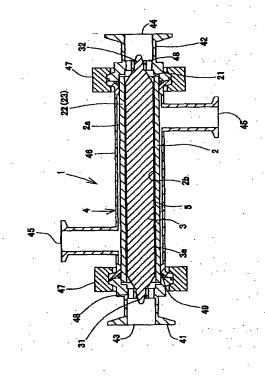
F I デーマコート*(参考)
B01D 29/10 510E 4D006
33/06 Z 4 D 0 2 6
65/08 5 0 0
29/10 5 2 0 Z
5 3 0 A
請求 未請求 請求項の数19 OL (全 14 頁) 最終頁に続く
(71) 出願人 396020800
科学技術振興事業団
埼玉県川口市本町4丁目1番8号
(71)出願人 000191593
森勇藏
大阪府交野市私市8丁目16番19号
(71)出顧人 396007188
株式会社ジェイテック
大阪府吹田市江坂町4丁目18-1-211
(72)発明者 森 勇厳
大阪府交野市私市8丁目16-19
(74)代理人 100074561
弁理士 柳野 隆生
最終質に続く

(54) 【発明の名称】 高剪断流による高能率濾過方法及びその装置

(57)【要約】

【課題】 フィルター微細流路の目詰まりを回避して高い濾過能率を維持しつつ高濃度のスラリー液を高純度で濾過できる濾過方法及びその装置を提供せんとする。

【解決手段】 被処理液の供給孔43及び排出孔44並びに濾過液の流出孔45を有する装置内にフィルター2を設け、前記供給孔43及び排出孔44を介し前記フィルター2の一方の壁面に沿って被処理液を循環供給又は流通供給する隙間5を、前記一方の壁面の略全域にわたって微小且つ均一な間隔とすることで、該隙間5内に前記被処理液の高剪断流を形成し、該被処理液中の微粒子によるフィルター2の前記一方の壁面から他方の壁面に至る多数の微細流路の開口の目詰まりを防止しつつ該微細流路を介してフィルター2を透水した濾過液を流出孔45から排出してなることを特徴とする。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 被処理液の供給孔及び排出孔並びに濾過液の流出孔を有する装置内にフィルターを設け、前記供給孔及び排出孔を介し前記フィルターの一方の壁面に沿って被処理液を循環供給又は流通供給する隙間を、前記一方の壁面の略全域にわたって微小且つ均一な間隔とすることで、該隙間内に前記被処理液の高剪断流を形成し、該被処理液中の微粒子によるフィルターの前記一方の壁面から他方の壁面に至る多数の微細流路の開口の目詰まりを防止しつつ該微細流路を介してフィルターを透れした濾過液を前記流出孔から排出してなることを特徴とする高剪断流による高能率濾過方法。

1

【請求項2】 被処理液の供給孔及び排出孔並びに濾過液の流出孔を有する装置内に、単又は複数の貫通孔を有するフィルターを設け、該フィルター内壁又は外壁に対向する位置に、該内壁又は外壁との間隔が該内壁又は外壁の略全域にわたって微小且つ均一となる隙間を形成する高剪断流発生部材を設け、該隙間に前記供給孔及び排出孔を介して被処理液を循環供給又は流通供給することで該隙間内に前記被処理液の高剪断流を形成し、該被処20理液中の微粒子による前記内壁から外壁又は外壁から内壁に至る多数の微細流路の開口の目詰まりを防止しつつ該微細流路を介してフィルターを透水した濾過液を前記流出孔から排出してなることを特徴とする高剪断流による高能率濾過方法。

【請求項3】 隙間の間隔を0.01~0.5mmに設定してなる請求項1又は2記載の高剪断流による高能率濾過方法。

【請求項4】 高剪断流発生部材を前記フィルターに対して相対回転可能に支持してなる請求項2又は3記載の 30高剪断流による高能率濾過方法。

【請求項5】 高剪断流発生部材に圧電素子を設け、フィルターの微細流路に超音波を照射することを特徴とする請求項2又は3記載の高剪断流による高能率濾過方法。

【請求項6】 高剪断流発生部材を可撓性とした請求項 2又は3記載の高剪断流による高能率濾過方法。

【請求項7】 高剪断流発生部材のフィルター対向壁に 凹溝又は突条を螺旋状に形成し、前記隙間を流れる被処 理液の流路を長くしてなる請求項2、3又は4記載の高 40 剪断流による高能率濾過方法。

【請求項8】 単又は複数の貫通孔を有するフィルターと

前記フィルター内壁又は外壁に対向する位置に設けられ、該内壁又は外壁との間隔が該内壁又は外壁の略全域 にわたって微小且つ均一となる隙間を形成する高剪断流 発生部材と、

前記フィルター及び高剪断流発生部材を内装し、前記隙間に被処理液を循環供給又は流通供給する供給孔及び排出孔、並びに前記フィルターの外壁又は内壁から濾過液 50

を排出する流出孔を有するハウジングと、を少なくとも備え、前記隙間に被処理液を供給して該隙間内に高剪断流を形成し、該被処理液中の微粒子による前記内壁から外壁又は外壁から内壁に至る多数の微細流路の開口の目詰まりを防止しつつ該微細流路を介してフィルターを透水した濾過液を前記流出孔から排出してなることを特徴とする高剪断流による高能率濾過装置。

【請求項9】 断面が円形で且つ軸方向に延びる単又は 複数の貫通孔を有する円柱状フィルターと、

前記貫通孔に内装され、フィルター内壁との間隔が該内 壁の略全域にわたって微小且つ均一となる隙間を形成す る高剪断流発生部材と、

前記フィルター及び高剪断流発生部材を内装し、前記隙間に被処理液を循環供給又は流通供給する供給孔及び排出孔、並びに前記フィルターの外壁から濾過液を排出する流出孔を有するハウジングと、を少なくとも備え、前記隙間に被処理液を供給して該隙間内に高剪断流を形成し、該被処理液中の微粒子による前記内壁から外壁に至る多数の微細流路の開口の目詰まりを防止しつつ該像細流路を介してフィルターを透水した濾過液を前記流出孔から排出してなることを特徴とする高剪断流による高能率濾過装置。

【請求項10】 高剪断流発生部材が形成する隙間を 0.01~0.5 mmの間隔に設定してなる請求項8又 は9記載の高剪断流による高能率濾過装置。

【請求項11】 高剪断流発生部材を前記フィルターに対して相対回転可能に支持してなる請求項8、9又は1 0記載の高剪断流による高能率濾過装置。

【請求項12】 高剪断流発生部材に圧電素子を設け、フィルターの微細流路に超音波を照射することを特徴とする請求項8、9又は10記載の高剪断流による高能率濾過装置。

【請求項13】 高剪断流発生部材が可撓性を有していることを特徴とする請求項8、9又は10記載の高剪断流による高能率濾過装置。

【請求項14】 フィルターとして多孔質セラミックフィルターを用いたことを特徴とする請求項8、9又は1 0記載の高剪断流による高能率濾過装置。

【請求項15】 高剪断流発生部材が前記隙間を流動する被処理液の上流側端部で一端支持されている請求項8、9、10又は11記載の高剪断流による高能率濾過装置。

【請求項16】 高剪断流発生部材の上流側端部がテーパー形状に縮径した軸部を形成している請求項8、9、10、11又は15記載の高剪断流による高能率濾過装置。

【請求項17】 高剪断流発生部材のフィルター対向壁 に凹溝又は突条を螺旋状に形成し、前記隙間を流動する 被処理液の流路を長くしてなる請求項8、9、10、1 1、15又は16記載の高剪断流による高能率濾過装

層。

【請求項18】 被処理液の供給孔及び排出孔並びに濾 過液の流出孔を有するハウジングに、該ハウジングを前 記被処理液の流通路と濾過液の流通路とに2分する板状 フィルターを内装した濾過装置であって、前記被処理液 の流通路の隙間間隔が該流通路の略全域にわたって微小 且つ均一に設定されており、前記流通路に被処理液を供 給して流通路内に被処理液による高剪断流を形成し、前 記板状フィルターにおける被処理液の流通路側壁面から 濾過液の流通路側壁面に至る多数の微細流路の開口に前 10 記被処理液中の微粒子が堆積して目詰まりを生じるとと を防止しつつ、該微細流路を介してフィルターを透水し た濾過液を前記流出孔から排出してなることを特徴とす る高剪断流による高能率濾過装置。

【請求項19】 前記被処理液の流通路の隙間間隔を 0.01~0.5mmの間隔に設定してなる請求項18 記載の高剪断流による高能率濾過装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

能率濾過方法及びその装置に係わり、更に詳しくは、S iO₂, ZrO₂ などの微粒子をパーセントオーダーの 重量配分で分散させた高濃度スラリー液や水などをフィ ルターの目詰まりなく高能率で精製若しくは濃縮できる 高剪断流による高能率濾過方法及びその装置に関する。 [0002]

【従来の技術】従来、電子工業等におけるスラリー液の 精密、限外濾過には円筒状又は多穴円柱状のセラミック フィルターを使用して、該フィルター中空部に前記スラ リー液をクロスフローで循環供給若しくは流通供給する 30 濾過方法が多用されている。前記クロスフロー方式と は、濾過対象である被処理液をフィルター壁面に対して その接線方向に供給し、前記フィルターの微細流路を塞 ぐ微粒子を前記被処理液の液流により吹き流し、該微細 流路の目詰まりを防止せんとするものである。

【0003】しかしながら前記従来のセラミックフィル ターのみを使用した濾過方法は、特に高濃度のスラリー 液を濾過する場合、その微粒子によるフィルターの目詰 まりを防止すべく該スラリー液を高速で流す必要が生 じ、一定の透水流量を得るに必要となる前記スラリー液 40 の供給流量が増大するといった非常に能率の悪いもので

【0004】そして、前記供給流量を抑えつつフィルタ 一の目詰まりを防止する手段としては、被処理液を供給 する円筒状セラミックフィルター中空部に回転体を挿通 することで前記被処理液による渦を形成し、フィルター の目詰まりを防止しうる濾過装置が提案されている。

【0005】このようなクロスフロー方式の回転式濾過 装置の場合、従来の濾過装置に比べ約10倍程度の濾過 能率が達成されている。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】しかし、上記被処理液 の渦を形成する濾過装置においても、高濃度のスラリー 液を対象に高純度な濾過液を得る際には濾過能率が著し く低下し、逆洗を幾度となく繰り返す必要が生じるな ど、濾過能力の安定性及び再現性に欠けていた。

【0007】本発明はかかる現況に鑑みなされたもの で、フィルター微細流路の目詰まりを回避して高い濾過 能率を維持しつつ高濃度のスラリー液を濾過できる濾過 方法及びその装置を提供せんとするものである。

[0008]

【課題を解決するための手段】本発明者は前述の課題を 解決するにあたり鋭意検討を進めた結果、フィルターに 極微小間隔をおいて対面する物体と前記フィルターとの 隙間に被処理液を供給し、該隙間内に前記被処理液の高 剪断流を形成することでフィルターの目詰まりが回避さ れ、従来の100倍以上もの濾過能率が達成可能である ことを見出し、本発明を完成するに至った。

【0009】すなわち本発明は、被処理液の供給孔及び 【発明の属する技術分野】本発明は、高剪断流による高 20 排出孔並びに濾過液の流出孔を有する装置内にフィルタ ーを設け、前記供給孔及び排出孔を介し前記フィルター の一方の壁面に沿って被処理液を循環供給又は流通供給 する隙間を、前記一方の壁面の略全域にわたって微小月 つ均一な間隔とすることで、該隙間内に前記被処理液の 高剪断流を形成し、該被処理液中の微粒子によるフィル ターの前記一方の壁面から他方の壁面に至る多数の微細 流路の開口の目詰まりを防止しつつ該微細流路を介して フィルターを透水した濾過液を流出孔から排出してなる ことを特徴とする高剪断流による高能率濾過方法を提供 することにある。ここに、前記フィルターは円柱状フィ ルターに限定されず、例えば平板状フィルターであって もよい。そして、以上の濾過方法にあっては、被処理液 の剪断流によって微細流路のうち、特に開口部の目詰ま りがほぼ完全に防止できるので、少ない供給流量で多く の透水流量が得られ、配管、送液ポンプ及び弁などがス ケールダウンし、装置全体が小型化する。

【0010】また、本発明は、被処理液の供給孔及び排 出孔並びに濾過液の流出孔を有する装置内に、単又は複 数の貫通孔を有するフィルターを設け、該フィルター内 壁又は外壁に対向する位置に、該内壁又は外壁との間隔 が該内壁又は外壁の略全域にわたって微小且つ均一とな る隙間を形成する高剪断流発生部材を設け、該隙間に前 記供給孔及び排出孔を介して被処理液を循環供給又は流 通供給することで該隙間内に前記被処理液の高剪断流を 形成し、該被処理液中の微粒子による前記内壁から外壁 又は外壁から内壁に至る多数の微細流路の開口の目詰ま りを防止しつつ該徴細流路を介してフィルターを透水し た濾過液を流出孔から排出してなることを特徴とする高 剪断流による高能率濾過方法をも提供する。とこに、前 記フィルター内壁とは、即ち貫通孔の側壁に相当し、該 **福** 1 7

7 4.3 France

貫通孔は、その断面が円形状のものに限定されず角形 状、楕円形状等であってもよい。

【0011】とのような濾過方法においては、特に前記隙間を0.01~0.5 mmの間隔に設定すれば、従来の濾過装置と比較して約100倍以上もの濾過能率を得ることが可能である。前記間隔を0.01 mmより小さく設定することは、フィルターの加工精度の点で実用化が困難であり、0.5 mmより大きく設定する場合には、前記濾過能率の向上の点で効果に乏しくなる。尚、この場合の濾過能率とは、被処理液の供給流量あたりの10透水流量の割合をいう。

【0012】また、前記高剪断流発生部材をフィルター に対して相対回転可能に支持すれば、被処理液がその粘 性により前記隙間を螺旋状に流動することとなり、被処 理液の流路を長くすることができる。ここに、被処理液 の流路とは、被処理液が前記隙間を流動する際の軌跡を いい、このように流路を長くすれば見かけ上フィルター 寸法が延びたことになり、当然に濾過能率が向上すると ともに装置の小型化が可能となる。従来の回転式濾過装 置がその回転によって被処理液中に渦を発生するもので 20 あるのに対し、本発明は被処理液の高剪断流の方向を変 えるもの、即ち螺旋状の流路を形成するものであり、必 ずしも10~5000rpm程度の高回転を必要せず。 駆動するとも限らない。即ち、高剪断流発生部材のフィ ルター対向壁上を流動する被処理液は高剪断流を形成し ているため、例えば該対向壁に螺旋状の突条若しくは凹 溝を設けておけば高剪断流発生部材を駆動せずとも容易 に回転させるととが可能である。本発明は高剪断流発生 部材のみを回転可能とするものに限定されず、例えば、 高剪断流発生部材は濾過装置に固定し且つフィルターを 30 該高剪断流発生部材に対して回転可能に支持するもの や、高剪断流発生部材とフィルターの双方を濾過装置本 体に対して回転可能に支持し且つ該高剪断流発生部材と フィルターとを相互に相対回転可能とするものであって もよい。特に、前記フィルターを回転させる場合には、 該フィルター壁面近傍を流動する被処理液の相対的な流 速を高めることができ、微細流路の開口部に直接作用す る前記被処理液による剪断力が増大して目詰まりが防止 され、濾過能率が飛躍的に向上する。

【0013】また、高剪断流発生部材に圧電素子を設け、フィルターの微細流路に超音波を照射すると、該微細流路に一時的に付着する微粒子が振動により脱落し、5%前後、透水流量が増加する。

【0014】また、前記高剪断流発生部材を可撓性とすれば、該高剪断流発生部材のフィルター対向壁が該フィルター内壁又は外壁の加工精度に追従するので容易に0.01mmの間隔が達成される。

【0015】また、前記高剪断流発生部材のフィルター対向壁に凹溝若しくは突条を螺旋状に形成し、貫通孔を流れる被処理液の流路を長くすることが好ましい。

【0016】一方、前述の濾過方法によって被処理液を **適過するために、単又は複数の貫通孔を有するフィルタ** ーと、前記フィルター内壁又は外壁に対向する位置に設 けられ、該内壁又は外壁との間隔が該内壁又は外壁の略 全域にわたって微小且つ均一となる隙間を形成する高剪 断流発生部材と、前記フィルター及び高剪断流発生部材 を内装し、前記隙間に被処理液を循環供給又は流通供給 する供給孔及び排出孔、並びに前記フィルターの外壁又 は内壁から濾過液を排出する流出孔を有するハウジング とを少なくとも備え、前記隙間に被処理液を供給して該 隙間内に高剪断流を形成し、該被処理液中の微粒子によ る前記内壁から外壁又は外壁から内壁に至る多数の微細 流路の開口の目詰まりを防止しつつ該微細流路を介して フィルターを透水した濾過液を流出孔から排出してなる ととを特徴とする高剪断流による高能率濾過装置を構成 した。

【0017】特に、断面円形で且つ軸方向に延びる単又は複数の貫通孔を有する円柱状フィルターと、前記貫通孔に内装され、該貫通孔の側壁にあたるフィルター内壁との間隔が該内壁の略全域にわたって微小且つ均一となる隙間を形成する高剪断流発生部材と、前記フィルター及び高剪断流発生部材を内装して前記隙間に被処理液を循環供給又は流通供給する供給孔及び排出孔、並びに前記フィルターの外壁から濾過液を排出する流出孔を有するハウジングとを少なくとも備え、前記隙間に被処理液を供給して該隙間内に高剪断流を形成し、該被処理液中の微粒子による前記内壁から外壁に至る多数の微細流路の開口の目詰まりを防止しつつ該微細流路を介してフィルターを透水した濾過液を流出孔から排出してなることを特徴とする高剪断流による高能率濾過装置が好ましい実施例である。

【0018】以上の濾過装置においても前記濾過方法と同様、隙間の間隔を0.01~0.5 mmに設定してなること、高剪断流発生部材をフィルターに対して相対回転可能に支持してなること、高剪断発生部材に圧電素子を設けてフィルターの微細流路に超音波を照射すること、高剪断流発生部材が可撓性を有していること、及び高剪断流発生部材のフィルター対向壁に凹溝又は突条を略螺旋状に形成して前記隙間を流動する被処理液の流路を長くしてなることが好ましい。

【0019】そして、前記フィルターとして多孔質セラミックフィルターを用いることが、耐圧性、耐熱性、耐食性及び加工性などの点で好ましい。

【0020】また、高剪断流発生部材が前記隙間を流動する被処理液の上流側端部で一端支持されていることが好ましい。ことに前記一端支持とは、「両端支持」と対を成す概念で用いられ、一端を支持してその動きを規制するとともに、他端の動きは完全自由に若しくは一部規制することを意味している。このような支持形態による 高剪断流発生部材を使用すれば、前記他端の形状が自由

6

に形成できるとともにその支持構造が簡単又は不要とな り濾過装置全体の設計自由度が向上する。また、このよ うな高剪断流発生部材が形成する隙間に被処理液を供給 する際には、該高剪断流発生部材のフィルター対向壁に 周方向にわたり略均一な水圧が生じ、該水圧により前記 隙間の間隔が軸方向に沿って略均一になる。

【0021】また、前記高剪断流発生部材の上流側端部 がテーパー形状に縮径した軸部を形成していると、被処 理液が該高剪断流発生部材のフィルター対向壁上に略均 一に分散供給され、特に該高剪断流発生部材が上流側で 10 一端支持される場合には安定した隙間が維持できる。

【0022】また、本発明は、被処理液の供給孔及び排 出孔並びに濾過液の流出孔を有するハウジングに、該ハ ウジングを前記被処理液の流通路と濾過液の流通路とに 2分する板状フィルターを内装した濾過装置であって、 前記被処理液の流通路の隙間間隔が該流通路の略全域に わたって微小且つ均一に設定されており、前記流通路に 被処理液を供給して流通路内に被処理液による高剪断流 を形成し、前記板状フィルターにおける被処理液の流通 路側壁面から濾過液の流通路側壁面に至る多数の微細流 20 路の開口に前記被処理液中の微粒子が堆積して目詰まり を生じることを防止しつつ、該微細流路を介してフィル ターを透水した濾過液を前記流出孔から排出してなると とを特徴とする高剪断流による高能率濾過装置を構成し た。とのように、高剪断流発生部材を別途用いることな くハウジングとフィルターとの間隔を直接的に微小且つ 均一とすることで、被処理液の高剪断流を発生させると とが可能であり、高濾過能率が達成され、装置自体も小 型化される。

【0023】そして、この場合においても、前記被処理 30 液の流通路の隙間間隔を0.01~0.5mmの間隔に 設定してなることが好ましい。

[0024]

【発明の実施の形態】次に、本発明の詳細を添付図面に 基づき説明するが、以下に示す実施例は本発明を何ら限 定するものではない。

【0025】図1、図2及び図3は本発明の技術思想を 示す概念図である。図中102は微細流路を有するフィ ルターであり、103は該フィルター内壁又は外壁に対 向する位置に設けられた高剪断流発生部材である。前記 40・ フィルター102と高剪断流発生部材103との隙間1. 05は前記フィルター内壁又は外壁の略全域にわたり微 小且つ均一な間隔 t に設定されており、該隙間105に 被処理液104を循環供給又は流通供給することで該隙 間内に前記被処理液の高剪断流を形成し、フィルター1 02の微細流路の開口に目詰まりを生じることなく高い 濾過能率を達成するものである。前記間隔 t は 0 . 5 ~ 0.01mm、好ましくは0.3~0.01mm、より 好ましくは0.1~0.01mmの範囲に設定する。 濾

でき、とこでは前記被処理液の供給流量当たりの透水流 **量の割合を濾過能率と規定している。従来の濾過装置に** おいては、前記被処理液の供給にしたがいフィルターの 微細流路開口の目詰まりが増大して濾過能力が低下し、 前記開口の目詰まりを抑制するためには更に多量の被処 理液を供給する必要が生じ、一定の透水流量を得るため に必要となる供給流量が増大する結果となっていた。ま た、これに加えて逆洗を幾度となく繰り返す必要も生じ ていた。一方、本発明の濾過方法及び濾過装置による と、前記微細流路開口の目詰まりが生じないのでフィル ターはその濾過能力を低下することなく初期の状態を維 持しつづけ、一定の透水流量を得るための供給流量を従 来の100分の1以下に削減できるといった高い濾過能 率が達成可能となる。図1(a)、(b)は、このよう な被処理液の高剪断流を発生する濾過装置の例を示して おり、円筒状のフィルター102内に円柱状の高剪断流 発生部材103を同軸に内装し、隙間105に被処理液 104の高剪断流を形成するとともに該フィルター外壁 102aから濾過液を排出するものである。

【0026】また、図2の(a)、(b) に示すよう に、円筒状のフィルター102に同じく円筒状の高剪断 流発生部材を同軸に外装し、隙間105に被処理液10 4の高剪断流を形成するとともにフィルター内壁 1.02 bから濾過液を排出するものや、図3の(a)、(b) に示すように、中空の柱状フィルター102に柱状の高 剪断流発生部材103を内装し、隙間105に被処理液 104の高剪断流を形成するとともにフィルター外壁1 02aから濾過液を排出するものであってもよい。前記 図1及び図2に示す濾過装置においては、高剪断流発生 部材103をフィルター102に対して相対回転可能に 支持しておけば隙間105を流動する被処理液の流路を 螺旋状に延長させることが可能となり、濾過能率を更に 向上できる。特に、フィルター102を回転させる場合 には、該フィルター壁面近傍を流動する被処理液の相対 的な流速を高めることができ、微細流路の開口部に作用 する前記被処理液による剪断力が増大して濾過能率が飛 躍的に向上する。

【0027】また、高剪断流発生部材103のフィルタ 一対向壁に凹溝又は突条を螺旋状に形成して被処理液の 流路を螺旋状に延長させるものも好ましい実施例とな る。前記フィルター対向壁に凹溝を設けるものについて は、隙間105を可能な限り小さく設定することで被処 理液の流路を凹溝内部に限定させることが好ましい。ま た、高剪断流発生部材103の前記隙間1.05側壁面に 圧電索子を内装若しくは外装し、該隙間を介してフィル ター102の微細流路に超音波を照射すれば、前記被処 理液の高剪断流と相俟って、該微細流路を塞ぐ微粒子を 効果的に除去することができる。更に、高剪断流発生部 材103を可撓性とすれば、該高剪断流発生部材103 過装置の能力は被処理液の供給量あたりの透水量で判断 50 のフィルター対向壁が該フィルター102の内壁又は外

9

壁の加工精度に追従し、容易に0.01mm以下の間隔が達成される。これは、一方の壁面を軟質とした隙間に流体を供給すれば、該流体の圧力により前記隙間は均等な間隔となり、他方の壁面の加工精度による前記間隔のばらつきが解消して隙間全域にわたり略均一な微小間隔が達成できることを利用したものである。尚、以上示した概念図は何れも高剪断流発生部材103を用いるものであるが、本発明はこれに限定されるものではなく、前記高剪断流発生部材103を用いずに、被処理液の流通路の隙間間隔を該流通路の略全域にわたって微小且つ均一に設定することで高剪断流を発生させるものも含まれる。

【0028】以下、前記方法を直接使用した高剪断流による高能率濾過装置について図面に基づき説明する。図4は本発明の濾過装置の第1実施例を示し、図中2は断面が円形で且つ軸方向に延びる単数の貫通孔を中心に有する円柱状、即ち円筒状の、多孔質セラミックフィルター、3は前記多孔質セラミックフィルターに内装される高剪断流発生部材、4は筒状ハウジングをそれぞれ示している。

【0029】本発明に係る濾過装置は、SiOx、Zr 〇、などの微粒子がパーセントオーダーの重量配分で分 散した高濃度スラリー液や水の精製や濃縮に適した高能 率濾過装置であり、本実施例の濾過装置1は、被処理液 の供給孔43及び排出孔44並びに濾過液の流出孔4 5、45を有する筒状ハウジング4内に円筒状の多孔質 セラミックフィルター2を設け、該セラミックフィルタ ーの貫通孔に相当する中空部21には、前記筒状ハウジ ング4の両端に位置する端部部材41,42によりその 両端を支持された状態で略円柱状の高剪断流発生部材3 を同軸に内装している。高剪断流発生部材外壁3 a と中 空部21の側壁に相当するフィルター内壁2bとの隙間 5は前記中空部21の略全域にわたり微小且つ略均一な 間隔を有し、前記間隔は0.5~0.01mm、好まし くは0.3~0.01mm、より好ましくは0.1~ 0.01mmに設定する。そして、との隙間5に前記供 給孔43及び排出孔44を介して被処理液を循環供給若 しくは流通供給するととで、該隙間5内に前記被処理液 による高剪断流が発生する。との様に、被処理液の高剪 断流を形成することで、前記フィルター内壁2bからフ ィルター外壁2aに至るフィルター部22を構成してい る多数の微細流路23におけるフィルター内壁2b側の 開口部周辺に前記被処理液中の微粒子により目詰まりが 生じることを回避でき、高い濾過能率を維持したまま前 記入細流路23を介して被処理液がクロスフローで濾過 される。そしてフィルター外壁2aに流出した濾過液は 筒状ハウジング4に設けた流出孔45、45から濾過装 置1外へ排出される。尚、本実施例の濾過装置1にはフ ィルターとして耐圧性、耐熱性、耐食性及び加工性に優

が、本発明はこれに限らずガラス等の無機物若しくは金 属からなる多孔体や、有機膜フィルターを用いてもよ い。

【0030】筒状ハウジング4は、濾過液の流出孔4 5、45をその側面に備えた筒状の本体部46と、被処 理液の供給孔43若しくは排出孔44を有して前記本体 部46両端にクランプ47で着脱自在に装着される端部 部材41、42とから構成され、前記端部部材41、4 2は、円筒状の多孔質セラミックフィルター2及び円柱 状の高剪断流発生部材3を前記隙間5が維持された状態 で同軸に支持している。前記多孔質セラミックフィルタ -2は前記本体部46の両端部と前記端部部材41.4 2との係合部内周に環装されるバッキン等からなる封水 リング49により液密状態で密着支持されている。とと で、前記高剪断流発生部材3を支持している支持部位4 8には、図5にも示す如く、該高剪断流発生部材3の両 端に位置する縮径した軸部31、32を嵌通する支持孔 48a並びに該支持孔48aの周囲に複数配置され被処 理液を流通する流通孔48b、…が穿設されている。

【0031】前記高剪断流発生部材3はその外壁3a上 でのみ被処理液を流通させる形状であれば中空であって もよく、また、その支持形態は被処理液の上流側に位置 する軸部31において前記端部部材41により回転可能 に、若しくは揺動可能に一端支持されているものも好ま しい実施例である。この様な支持構造を有する高剪断流 発生部材3を用いると、図6に示す如く、被処理液の下 流側に位置する端部3bに開口33を有する軽量な中空 形状が採用できるとともに、前記被処理液の排出孔44 を有する端部部材42には、支持孔48a及び流通孔4 8 b を穿設した前記支持部材48を設ける必要がなくな り、例えば前記排出孔44のみを貫通して設けた簡単な 構造が採用できる。更に、このような支持形態からなる 高剪断流発生部材3を用いて前記隙間5に被処理液を供 給すれば、該高剪断流発生部材3の外壁3 a には周方向 にわたり略均一な水圧が作用し、結局前記隙間5に均一 な間隔が維持されるととになる。との場合、均一な間隔 を維持できる限界は、被処理液の水圧及び高剪断流発生 部材3の自重などにより決定され、前記自重が大きいと 前記被処理液の水圧も大きくしなければならない。した がって、前述の如く、髙剪断流発生部材として下流側に 開口33を有する中空形状のものを採用すれば、自重が 軽減した分だけ被処理液の水圧を比較的自由に設定でき るとともに、長尺な高剪断流発生部材を使用して被処理 液の流路を延長し、濾過能率を向上させることも可能で ある。また、前記高剪断流発生部材3の上流側端部に図 示した如くテーパー形状3cを有していると、被処理液 が周面上に略均等に分散供給され、安定した間隔が維持

ィルターとして耐圧性、耐熱性、耐食性及び加工性に優 [0032]前記中空部21を通過する被処理液の流路 れるセラミック製の多孔質フィルターが用いられている 50 を長くして濾過処理の能率を向上させる観点からは、被

処理液の粘性に着目し、前記高剪断流発生部材3を回転 させて該被処理液の流路を螺旋状にすることや、図7 (a)、(b)に示す如く、前記高剪断流発生部材3の 外壁3aに凹溝34や突条35等の規制部位36を螺旋 状に形成するととや、前記回転手段及び規制部位36に よる手段を併用することが好ましい実施例である。ここ で、特に前記隙間5の間隔を0.1mm以下に設定する 場合には、高剪断流発生部材3の回転精度が前記隙間5 の寸法精度に大きく影響を与えるため、前記高剪断流発 生部材3は、その外壁3aに前記規制部位36を形成す 10 るとともに駆動手段を用いないで回転可能に支持してな ることが好ましい実施例である。この様な構成とするこ とで、前記隙間5の間隔を一定に保ちつつ、被処理液の 供給開始時には、該被処理液が螺旋状に設けられた前記 規制部位36を介して前記高剪断流発生部位3に回転力 を生じさせ、該高剪断流発生部材3が前記被処理液の圧 力及び前記規制部位36の形状寸法に応じた回転速度に 達した後は、前記被処理液はその粘性により高剪断流発 生部材3の回転の方向に螺旋状の流路を形成できる。 尚、図7における高剪断流発生部材外壁3 a の凹溝3 4 や突条35は1本ものの場合のみを示しているが、その 疎密及び本数は特に限定されず、2本以上のものであっ てもよい。また、凹溝34を設ける場合、高剪断流発生

部材3の外径を多孔質セラミックフィルター2の内径に

限りなく近づけて被処理液の流路を前記凹溝34内に限

定させることで、被処理液の流路が延長するとともにそ

の剪断速度を増大できる。

【0033】次に、図8は本発明の濾過装置の第2実施 例を示し、図中2は円柱状の多孔質セラミックフィルタ ー、3は高剪断流発生部材、4は筒状ハウジングをそれ 30 ぞれ示している。本実施例の濾過装置1における前記多 孔質セラミックフィルター2には、円断面で軸方向に延 びる複数の貫通孔24が穿設されており、各貫通孔24 には、被処理液の上流側に位置する筒状端部部材41に より一端支持された状態で高剪断流発生部材3が内装さ れている。このような濾過装置1においては被処理液と フィルターとの接触面積が増大し、濾過能率が向上す る。各高剪断流発生部材3の外壁3aと各貫通孔24の 側壁に相当するフィルター内壁2 b との隙間5は、前述 の第1実施例の隙間5と同様、貫通孔24全域にわたり 微小且つ略均一な間隔に設定されており、各隙間5に被 処理液を循環供給若しくは流通供給することで、該隙間 内に被処理液による高剪断流を形成し、該被処理液中の **微粒子によるフィルター部22の微細流路23の目詰ま** りを生じることなく、高い能率を維持したまま前記被処 理液をクロスフローで濾過処理する。

【0034】前記筒状ハウジング4は、濾過液の流出孔45、45をその側面上に備えた筒状の本体部46と、被処理液の供給孔43若しくは排出孔44を備え前記本体部46両端にクランプ47で着脱自在に装着される筒

状端部部材41、42とから構成され、前記筒状ハウジ ング4に内装される多孔質セラミックフィルター2は、 前記本体部46の両端部と前記筒状端部部材41、42 との係合部内周に環装される封水リング49により液密 状態で密着支持されている。各高剪断流発生部材3は、 筒状端部部材41の本体部側開口41aに嵌着する支持 部材6によりその一端を支持されている。該支持部材6 は、図9に示す如く、前記高剪断流発生部材3を嵌通す る複数の支持孔6a並びに該支持孔6aに前記高剪断流 発生部材3を装着した状態で被処理液を流通しうる複数 の流通孔6 bが穿設されており、さらにその外周面には 前記被処理液の流通を補助しうる切欠き溝6cが設けら れている。ととで前記高剪断流発生部材3が、図10に 示す如く、その上流側端部に前記支持孔6 a の内径より 僅かに大きい外径を有する太径部37を形成してなると とで、該太径部37を前記支持孔6aに係止した状態で 容易に前記筒状ハウジング4内にセッティングできると ともに、前記高剪断流発生部材3を揺動可能に一端支持 することが容易となる。

【0035】各高剪断流発生部材3は一端支持と両端支持のどちらの支持形態を採用してもよく、特に一端支持の場合、前述の実施例1に比較して各高剪断流発生部材3が軽量であるため250~280mm程度の長尺なものも使用でき、被処理液の流路を長くして濾過能率をさらに向上させることができる。また、図11の(a)、(b)に示す如く、その外壁3aに1本ものの又は2本以上の凹溝34や突条35等の規制部位36を螺旋状に形成することで被処理液の流路若しくは滞在時間を長くして、濾過能率を向上させるものも好ましい実施例である。

【0036】尚、本発明における高剪断流発生部材の材 質は特に限定されず、被処理液の圧力に耐え得る金属、 セラミック、ガラス、合成樹脂等からなるものが使用で きるが、被処理液により腐食を生じない材料が好まし く、更に防錆等の表面処理を行うことがより好ましい。 また、前記高剪断流発生部材の全体若しくは表面層を、 フィルターの貫通孔の加工精度に追従可能な程度の可撓 性を有する合成ゴム等の軟質材料により形成し、目つそ の外径寸法を前記貫通孔の内径寸法に限りなく近づけて 該貫通孔に挿通することが好ましい実施例である。この ような高剪断流発生部材を用いて前記貫通孔側面との間 に形成される極微小隙間に被処理液を供給する際には、 0.01mm以下の微小間隔が達成され、更に高い剪断 力を有する被処理液の流れを形成することができる。 【0037】また、本発明の濾過装置の第3実施例とし て、図12に示す如く、高剪断流発生部材3に圧電素子 を設けて前記多孔質セラミックフィルター2の微細流路 に超音波を照射するものも好ましい。本実施例において は、圧電素子として円筒状の圧電セラミック7を中空の 高剪断流発生部材3に内装し、隙間5を介して対向する

フィルター内壁2 b に 7 0 0 k H z ~ 1 M H z の超音波を垂直に照射する。このように、通常の洗浄に用いる超音波に比べて周波数が2 桁高いM H z オーダーの超音波を前記微細流路に照射することで、該微細流路に付着する極微細な微粒子を効果的に除去することが可能となる。

13

【0038】次に、図13は本発明の濾過装置の第4実 施例を示し、図中2は平板状多孔質セラミックフィルタ ー、8はハウジングをそれぞれ示している。本実施例の 濾過装置1は、ハウジング8内に、該ハウジング8を被 10 処理液の流通路81と濾過液の流通路82とに区分する 形で、平板状多孔質セラミックフィルター2を装着して なり、前記被処理液の流通路81は、微小且つ均一な間 隔、好ましくは0.01~0.5mmの均一な間隔を有 する隙間5を形成している。そして、前記供給孔43及 び排出孔44を介して被処理液を循環供給又は流通供給 することで、前記隙間5内に被処理液による高剪断流が 発生し、該高剪断流により、多孔質セラミックフィルタ -2 における被処理液の流通路81側壁面2cから濾過 液の流通路82側壁面2dに至る多数の微細流路の開口 20 部周辺に前記被処理液中の微粒子が堆積することを防止 しつつ、該微細流路を介して多孔質セラミックフィルタ -2を透水した濾過液を流出孔45から排出するもので ある。この様に、高剪断流発生部材を用いることなく被 処理液の流通路81を微小間隔に設定するだけで濾過能 率が向上し、濾過時間を短縮することが可能となる。図 14(a)は、図示しない方形の平板状多孔質セラミッ クフィルターを内装した濾過装置1における被処理液9 及び濾過液10の流動の様子を示しており、図14

(b)は、図示しない円形の平板状多孔質セラミックフィルターを内装した濾過装置1における被処理液9及び濾過液10の流動の様子を示している。

【0039】また、以上示した実施例1~4の濾過装置は、何れもフィルターを単数個内装してなるものであるが、本発明はこれに限定されず、例えば、図15

(a)、(b)に示す如く、濾過装置1内に高剪断流発生部材を内装した複数の多孔質セラミックフィルター2を並列に設けたものや、その他直列に設けてなるものも、透水流量が増大して処理時間を短縮し得る点で好ましい実施例である。

【0040】尚、本発明の高剪断流による高能率濾過方法及びその装置は、液体へリウム、液体水素、液体酸

素、液体窒素、その他の液体における不純物の除去等に も有効である。

[0041]

【実施例】(実験1)

【0042】次に、以下に示す実施例1~3の濾過装置及び比較例1の濾過装置を用いて濾過能率の比較実験を行った。SiO。微粒子1wt%含有の被処理液を濾過処理した結果を表1に、純水を濾過処理した結果を表2にそれぞれ示している。各処理における被処理液の平均濾過圧力は4kg/cm²(供給圧6kg/cm²、排出圧2kg/cm²)で一定とし、濾過能率は、被処理液の供給流量当たりのフィルター透水流量の割合(%)で表わした。

【0043】実施例1の濾過装置は、流路径10μmの支持層と流路径0.05μmの細粒層との2層からなる 微細流路を有し、外径30mm、長さ250mmで、内 径4mmの貫通孔を19穴有する円柱状多穴セラミック フィルターの各貫通孔に隙間の間隔が0.1mmとなる 高剪断流発生部材を一端支持の状態でそれぞれ内装して なる濾過装置である。

【0044】実施例2の濾過装置は、流路径10μmの支持層と流路径0.05μmの細粒層との2層からなる微細流路を有し、外径30mm、長さ250mmで、内径4mmの貫通孔を19穴有する円柱状多穴セラミックフィルターの各貫通孔に隙間の間隔が0.2mmとなる高剪断流発生部材を一端支持の状態でそれぞれ内装してなる濾過装置である。

【0045】実施例3の濾過装置は、流路径10μmの支持層と流路径0.05μmの細粒層との2層からなる微細流路を有し、外径30mm、長さ250mmで、内径4mmの貫通孔を19穴有する円柱状多穴セラミックフィルターの各貫通孔に隙間の間隔が0.3mmとなる高剪断流発生部材を一端支持の状態でそれぞれ内装してなる濾過装置である。

【0046】比較例1の濾過装置は、流路径10μmの支持層と流路径0.05μmの細粒層との2層からなる微細流路を有し、外径30mm、長さ250mmで、内径4mmの貫通孔を19穴有する円柱状多穴セラミックフィルターからなり、前記高剪断流発生部材を使用しない従来の濾過装置である。

[0047]

【表1】

	供給流量	透水流量	濾過能率
	(L/min)	(L/min)	(%)
実施例1	8.74	0.78	8.92
実施例2	21	0.66	3.14
実施例3	41	0.66	1.61
比較例1	253	1.027	0.41

【0048】SiO, 微粒子1wt%含有の被処理液を 10%る流量が前記隙間間隔にほぼ比例的に減少していること 濾過処理した上記表1の結果によると、隙間間隔を0. 1mmとした実施例1においては、従来の20倍以上も の濾過能率を達成していることが分かる。また、本発明 の実施例1~3の結果をみると、同じ圧力条件下(4k g/cm')で隙間間隔を小さくしていくにつれて、ほ ぼ等しい透水流量を維持しつつ、透水されずに排出され*

が分かる。このことから、前記隙間間隔を0.01mm に設定した場合には、供給流量が1.5L/min程度 となることが予想され、その濾過能率は、従来の100 倍以上の50%以上を達成できるのである。

[0049]

【表2】

	供給流量	透水流量	濾過能率
	(L/min)	(L/min)	(%)
実施例1	10.72	2.60	24.25
実施例 2	24.57	2.57	10.46
実施例3	37.58	2.38	6.33
比較例1	82.3	2.30	2.79

【0050】純水を濾過処理した上記表2の結果による と、隙間間隔を0.1mmとした実施例1においては、 従来の8倍以上もの濾過能率を達成していることが分か る。また、本発明の実施例1~3の結果をみると、同じ 30 圧力条件下(4kg/cm')で隙間間隔を小さくして いくにつれて、ほぼ等しい透水流量を維持しつつ、透水 されずに排出される流量が前記隙間間隔にほぼ比例的に 減少していくことが分かる。このことから、前記隙間間 隔を0.01mmに設定した場合には、供給流量が3. 5 L/min程度となることが予想され、その濾過能率 は、従来の80倍近い、約77%を達成できるのであ る。

【0051】(実験2)

【0052】次に、以下に示す実施例5の濾過装置を用 40 いて超音波照射による効果を調べる実験を行った。被処 理液はSiO2微粒子を1wt%含有したスラリー液を 使用し、被処理液の平均濾過圧力は3 kg/cm²(供 給圧4kg/cm²、排出圧2kg/cm²)で、被処 理液の供給流量を50.0L/minで一定とした。 【0053】濾過装置は、流路径10 µmの支持層と流 路径0.05 µmの細粒層との2層からなる微細流路を 有し、外径30mm、長さ65mmで、内径22mmの

貫通孔を1穴有する円筒状多孔質セラミックフィルター の貫通孔に、該フィルター内壁との間隔が0.5mmの

中空の高剪断流発生部材を両端支持の状態で内装し、更 に前記高剪断流発生部材には長さ25mmの円筒状圧電 セラミックを内装している。

【0054】前記圧電セラミックによる超音波周波数は 1MHzとし、初期状態である状態1から5分間隔毎に 計12回濾過装置の透水流量(mL/min)を測定し

【0055】実験結果は表3に示している。尚、各状態 における超音波照射の有無は、測定時までの照射状態を 示しており、測定後は次の状態に超音波照射の有無を変 更又は維持する。

[0056]

【表3】

超音波照射 状態 透水流量 (mL/min) (1 MHz) 1 30.3 無 2 31.1 有 無 3 30.2 4 31.8 有 31.3 有 5 6 30.3 無 29.2 無 有 8 29.7 有 9 30.0 29.2 無 10 有 11 29.4 12 28.2 無

17

【0057】上記表3より、時間の経過(状態1→状態 12) にしたがい若干フィルターの目詰まりによる影響 はあるものの、超音波照射した場合の透水流量は、照射 しない場合と比較して明らかに0.6~5.2%増大し 20 ていることが分かる。

[0058]

【発明の効果】以上にしてなる本発明の高剪断流による 高能率濾過方法及びその装置によれば、被処理液の剪断 流によって微細流路開口の目詰まりがほぼ完全に防止で きるので、少ない供給流量で多くの透水流量が得られ、 配管、送液ボンブ及び弁などがスケールダウンし、装置 全体を小型化できる。

【0059】高剪断流発生部材がフィルター内壁又は外 壁との間に形成する隙間を0.01~0.5 mmとすれ 30 ば、従来の濾過装置と比較して100倍以上もの濾過能 率が達成可能である。

【0060】高剪断流発生部材を回転可能に支持すれ ば、被処理液がその粘性により前記高剪断流発生部材の 回転により隙間内で螺旋状に流動することとなり、被処 理液の流路が延長し、濾過能率を向上させることができ る。

【0061】高剪断流発生部材に圧電素子を設け、フィ ルターの微細流路に超音波を照射すると、該微細流路に 一時的に付着する微粒子が振動により脱落し、5%前 後、透水流量が増加する。

【0062】高剪断流発生部材を可撓性とすれば、該高 剪断流発生部材のフィルター対向壁が該フィルター内壁 又は外壁の加工精度に追従し、容易に0.01mmの間 隔が達成できる。

【0063】高剪断流発生部材のフィルター対向壁に凹 溝又は突条を螺旋状に形成すれば、貫通孔を流動する被 処理液の流路を長くでき、濾過能率を向上させることが できる。

【0064】フィルターとして多孔質セラミックフィル 50 1 濾過装置

ターを用いれば、耐圧性、耐熱性、耐食性及び加工性を 向上できる。

【0065】高剪断流発生部材の支持形態を被処理液の 上流側で一端支持する形態とすれば、他端の形状を自由 に形成できるとともにその支持構造が簡単又は不要とな るので濾過装置全体の設計自由度を向上できる。

【0066】高剪断流発生部材の上流側端部をテーパー 形状とすれば、被処理液が該高剪断流発生部材のフィル ター対向壁上に略均一に分散供給され、特に前記一端支 10 持の場合には安定した隙間を維持できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】(a)は、本発明に係る濾過方法において、円 筒状フィルター内に円柱状の高剪断流発生部材を同軸に 内装した場合を縦断面で示した概念図。(b)は、同じ く横断面で示した概念図。

【図2】(a)は、同じく濾過方法において、円筒状フ ィルターに円筒状高剪断流発生部材を同軸に外装した場 合を縦断面で示した概念図。(b)は、同じく横断面で 示した概念図。

【図3】(a)は、同じく濾過方法において、中空柱状 フィルター内に柱状高剪断流発生部材を内装した場合を 縦断面で示した概念図。(b)は、同じく横断面で示し た概念図。

【図4】本発明の濾過装置の第1実施例を示す簡略断面

【図5】高剪断流発生部材を支持している支持部位を示 す簡略斜視図。

【図6】一端支持された高剪断流発生部材の変形例を示 す簡略説明図。

【図7】(a)及び(b)は、高剪断流発生部材の変形 例を示す簡略説明図。

【図8】本発明の第2実施例を示す濾過装置の簡略断面

【図9】高剪断流発生部材を一端支持する支持部材を示 す簡略斜視図。

【図10】高剪断流発生部材を示す簡略斜視図。

【図11】(a)及び(b)は、高剪断流発生部材の変 形例を示す簡略説明図。

【図12】本発明の濾過装置の第3実施例を示す簡略断 面図。

【図13】本発明の濾過装置の第4実施例を示す簡略断 面図。

【図14】(a)及び(b)は、同実施例の濾過装置に おける被処理液及び濾過液の流動する様子を示す簡略斜

【図15】(a)は、複数の多孔質セラミックフィルタ ーを並列に設けた濾過装置を示す簡略縦断面図。(b) は、同じく簡略横断面図。

【符号の説明】

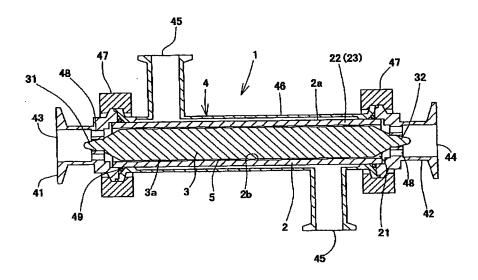
2 多孔質セラ

		tten o o o o o o o o o o o o o o o o o o o
19	(11)	特開2000-15012
15 ミックフィルター	* 4 6 本体部	20 47 クランプ
2 a 外壁	2 b 内壁 4 8 支持部位	4 7 ララフラ 4 8 a 支持孔
2 c 壁面	2 d 壁面 48 b 流通孔	49 封水リン
21 中空部	22 フィルタ グ	40 21/17/2
一部	5 隙間	6 支持部材
23 微細流路	2 4 貫通孔 6 a 支持孔	6 b 流通孔
3 高剪断流発生部材	3 a 外壁 6 c 切欠き溝	7 圧電セラミ
3 b 端部	3 c テーバー ック	
形状	7 a 外壁	8 ハウジング
3 1 軸部	32 軸部 10 81 流通路	82 流通路
3 3 開口	3 4 凹溝 9 被処理液	10 濾過液
35	36 規制部位 102 フィルター	102a 外壁
37 太径部	4 筒状ハウジ 102b 内壁	103 高剪断
ング 41 端部部材	流発生部材	
4 1 端部部材 4 2 端部部材	4 1 a 開口 104 被処理液	105 隙間
44 排出孔	4 3 供給孔 t 間隔 4 5 流出孔 *	
. 4 € № Ш16	4.2 WEM16 A	
【図1】	[図2]	
	(827	
102 103 105	102 ₁₀₃ 102b 102 103 105	102
(SA (XSASYI)	() () () () () () () () () ()	102 103
(a) 2////////////////////////////////////		
110x3x17x3x	(a) }	(P) (P)
104	104 105	
104	104	102b 105
	104	104
【図3】	【図5】	
102 103 102a 105	102 103 41	
)	
(a) 2////////////////////////////////////		
104	104 105 48b	
10-	102a 31 (32)	3
		Ž
[図6]	, "C	
TEO 7	48	
3c 3	33 48a	
31		
	[29]	fish to t
<u> </u>	∃) (⊠ ₃)	[図13]
	3b 6	
	6c 9 1	3 5 81 2c 44 9
* '	X (0200)	white the
·	/ Porno	N/N/A \ 8
	10000 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 0	717 12777
	1000 Ab	B2 2d 45 2
		82 2d (45 -2
	•	

<u>.</u>;.

•

[図4]

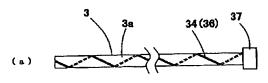


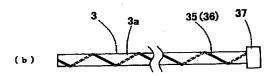
[図7]

3a 3 (a) 34(36)

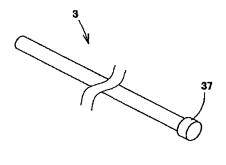


【図11】

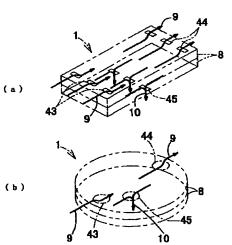




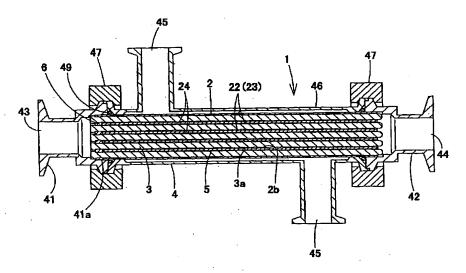
[図10]



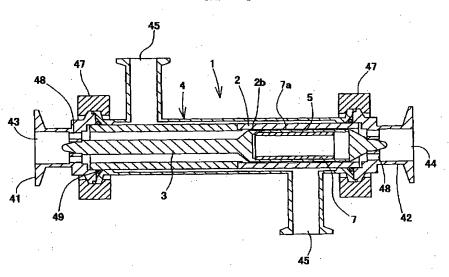
【図14】



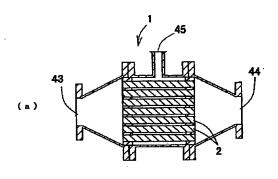
【図8】

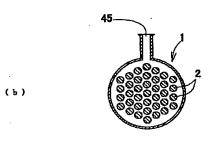


[図12]









フ	口	ン	トベ	一言	シ の	続き
---	---	---	----	----	------------	----

識別記号	FΙ			テーマコード(参考)
	B 0 1 D	29/30	520B	
		29/38	580F	
		33/34		
		33/38		
5 0 0		35/06	F	
		B 0 1 D	B 0 1 D 29/30 29/38 33/34 33/38	B 0 1 D 29/30 5 2 0 B 29/38 5 8 0 F 33/34 33/38

(72)発明者 津村 尚史

大阪府吹田市江坂町2丁目1-11 株式会社ジェイテック内

F ターム(参考) 4D006 GA06 GA07 HA22 HA28 HA41

HA81 HA82 JA02A JA05A JA05C JA05Z KA31 KA41 KB30 KE30Q MA02 MA03

MC02 MC03 MC04 PA01 PA02

PB15 PB23 PB70 PC01

4D026 BA01 BB05 BC22 BC29 BC30

BD01 BD02 BD06 BE14 BF15

BF19 BH03 BH13